- (9) BUNDESREPUBLIK DEUTSCHLAND
- [®] Patentschrift @ DE 41 12 422 C 2
- (51) Int. Cl.5: C 23 C 30/00

C 23 C 14/06 F 02 F 5/00

DEUTSCHES PATENTAMT Aktenzeichen:

P 41 12 422.7-45

2 Anmeldetag:

.: ;

16. 4.91

43 Offenlegungstag:

24. 10. 91

- Veröffentlichungstag

der Patenterteilung: 23. 7.92

Innerhalb von 3 Monaten nach Veröffentlichung der Erteilung kann Einspruch erhoben werden

30 Unionspriorität: 32 33 31

17.04.90 JP P 99275/90

- (73) Patentinhaber: Kabushiki Kaisha Riken, Toklo/Tokyo, JP
- (4) Vertreter: Tiedtke, H., Dipl.-Ing.; Bühling, G., Dipl.-Chem.; Kinne, R., Dipl.-Ing.; Grupe, P., Dipl.-Ing.; Pellmann, H., Dipl.-Ing.; Grams, K., Dipl.-Ing., Pat.-Anwälte, 8000 München
- (72) Erfinder: Takiguchi, Katsumi; Oya, Masaki; Onuki, Toru, Kashiwazaki, Niigata, JP
- 56 Für die Beurteilung der Patentfähigkeit in Betracht gezogene Druckschriften:

GR 13 52 241 JP-A: 62-1 20 474, Pat. Abstr. JP C-456, 14.11.87, Vol. 11, No. 349; JP-A: 01-2 90 785, Pat. Abstr. JP C-687, 13.02.90, Vol. 14, No. 74; JP-A: 01-1 56 461, Pat. Abstr. JP C-636, 14.10.89, Vol. 13, No. 417; JP-A: 01-2 34 559, Pat. Abstr. JP C-666, 15.12.89, Vol. 13, No. 569;

Abriebfester Überzug, seine Verwendung und Verfahren zu seiner Herstellung

Beschreibung:

Die Erfindung betrifft einen abrieb- bzw. verschleißfesten Überzug, der sich auf einer Gleitsläche eines Bauteils befindet, und ein Verfahren zu seiner Herstellung. Die Erfindung betrifft insbesondere einen abriebfesten Überzug mit hoher Beständigkeit gegen Abblättern bzw. Abschälen von einem Trägermaterial sowie ein Verfahren zu seiner Herstellung. Der erfindungsgemä-Be Überzug ist z. B. für die Anwendung als abriebfester 10 Überzug eines Kolbenringes für einen Verbrennungsmotor besonders geeignet, jedoch ist er nicht auf eine solche Anwendung beschränkt.

Ein Kolbenring für einen Verbrennungsmotor hat eine Gleitsläche, die mit einer Zylinderobersläche in verschiebbaren Eingriff gebracht wird. Die Gleitfläche des Kolbenringes muß folglich eine hohe Abrieb- bzw. Verschleißfestigkeit haben. Um diese Bedingung zu erfüllen, ist auf die Gleitfläche des Kolbenringes üblicherweise eine Hartverchromung aufgebracht worden, die eine 20

ausgezeichnete Abriebfestigkeit zeigt. Es sollte jedoch beachtet werden, daß die Kolbenringe für moderne Verbrennungsmotoren einer bedeutend höheren thermischen Beanspruchung ausgesetzt sind, als üblich war. Dies gilt besonders für den Fall von Mo- 25 toren mit sehr hoher Ausgangsleistung und/oder von Motoren, die mit Mitteln zur Verminderung der Emission von Verunreinigungen im Auspuffgas bzw. Abgas ausgestattet sind. Bei diesen Kolbenringen, die einer höheren thermischen Beanspruchung ausgesetzt sind, 30 hat man die Erfahrung gemacht, daß die herkömmliche Hartverchromung keine ausreichende Abriebfestigkeit liefert. Es ist deshalb erwünscht gewesen, daß ein Überzug für einen Kolbenring bereitgestellt wird, der auch unter einer äußerst hohen thermischen Beanspruchung 35 verwendet werden kann.

Um die Abriebfestigkeit der Gleitfläche eines Kolbenringes zu verbessern, kann in der Gleitfläche des Kolbenringes eine nitrierte bzw. nitriergehärtete Schicht bereitgestellt werden. Dieser Lösungsweg ist 40 nicht zu empfehlen, weil das Grund- bzw. Trägermetall, das nitriert werden kann, verhältnismäßig eingeschränkt ist, so daß diese Maßnahme nicht in weitem Maße angewandt werden kann.

Um einen Kolbenring bereitzustellen, mit dem der 45 vorstehend erwähnte Wunsch erfüllt werden kann, ist vorgeschlagen worden, den Kolbenring mit einem Überzug aus Metallnitriden oder Metallcarbiden zu versehen, der durch Ionenplattierung auf der Gleitsläche gebildet wird. Die auf diese Weise aufgetragenen 50 nitrid besteht. Überzugsschichten weisen eine bessere Abriebfestigkeit als die obengenannten nitrierten Schichten auf. Beispiele für solche Überzüge sind in den JP-Patentpublikationen (JP-OSS) 57-57 868 und 57-65 837 gezeigt. Gemäß der JP-Patentpublikation 57-57 868 wird der Kol- 55 teils ausgebildet ist. benring an der Gleitsläche mit einem Überzug aus einem sehr harten Werkstoff wie z. B. TiN, TiC oder CrN gebildet, beispielsweise durch ein PVD-Verfahren. Gemäß der JP-Patentpublikation 57-65 837 wird der Kolbenring mindestens an der Gleitsläche mit einem Über- 60 zug aus einem Titannitrid gebildet, wobei der Überzug eine Hv-Härte von mehr als 1300 hat, 3 bis 20 μm dick ist und eine Oberflächenrauhigkeit von weniger als 2 μm aufweist.

Die GB-PS 13 52 241 offenbart eine Rasierklinge, die 65 mit einem Überzug ausgestattet ist, welcher aus einer Chromlegierung, deren Chromgehalt unterhalb 25% liegt, und nitrierten Bestandteilen der Chromlegierung

besteht.

Weitere Beispiele für Überzugsschichten aus Chrom und Chromnitrid für Kolbenringe oder Lagerteile aus Gußeisen oder Stahl zur Verbesserung der Abriebfestigkeit sind in den Japanischen Offenlegungsschriften JP-A 62-1 20 471, JP-A 01-2 90 785 und JP-A 01-1 56 461 beschrieben. In der JP-A 01-2 90 785 weist der Überzug eine Zusammensetzung aus Cr und Cr2N, CrN und Cr2N oder Cr, CrN und Cr2N auf, während in der JP-A 01-1 56 461 ein Überzug vom Cr2N-Typ vorliegt, der mit einem Ionenbedampfungsverfahren aufgetragen wurde.

Die Kolbenringe, die aus den genannten JP-Patentanmeldungen bekannt sind, zeigen im Vergleich mit einem Kolbenring, der eine Hartverchromung aufweist, eine bessere Abriebsestigkeit. Es ist jedoch sestgestellt worden, daß die aus diesen JP-Patentanmeldungen bekannten Überzüge ein schlechtes Haftvermögen an dem Grund- bzw. Trägermetall zeigen; außerdem ist der Wärmeausdehnungskoeffizient des Überzugsmaterials bedeutend kleiner als der des Grund- bzw. Trägermetalls, so daß sich der Überzug während der Anwendung in einem Verbrennungsmotor sehr leicht von dem Grund- bzw. Trägermetall abschält bzw. ablöst.

Die JP-OS 01-2 34 559 beschreibt ein Bedampfungsverfahren, um auf einem Eisen- oder Stahlträger zunachst eine Cr-Schicht und darauf dann eine CrN-Schicht aufzutragen. Gleichzeitiges Auftreten von hohem Hastvermögen und guter Abriebsestigkeit ist jedoch auch bei dem in diesem Verfahren erzeugten Überzugsmaterial verbesserungsbedürftig.

Der Erfindung liegt die Aufgabe zugrunde, einen Überzug mit einer hohen Abriebfestigkeit für Gleitslächen bei gleichzeitig sehr gutem Haftvermögen an dem Gleitteil bereitzustellen, wobei der Überzug sogar Bedingungen schwerer thermischer Beanspruchung standhält

Des weiteren soll durch die Erfindung ein Verfahren zur Herstellung eines solchen Überzugs für die Gleitsläche eines Trägermaterials bereitgestellt werden.

Die Aufgabe wird dadurch gelöst, daß in einem Überzug, der Chrom und mindestens ein Chromnitrid enthält und der auf einem Trägermaterial gebildet ist, die Stickstoffkonzentration des Überzugs von der Grenzfläche zwischen dem Trägermaterial und dem Überzug in Richtung auf die äußere Oberfläche des Überzuges kontinuierlich zunimmt.

Der Überzug kann einen der äußeren Oberfläche benachbarten Bereich haben, der im wesentlichen aus mindestens einem aus CrN und Cr2N ausgewählten Chrom-

Ein weiterer Gegenstand der Erfindung besteht in der erwendung des erfindungsgemäßen, abriebfesten Überzugs für verschiebbare Teile bzw. Gleitteile, wobei der Überzug auf mindestens einer Gleitfläche des Gleit-

Ferner besteht ein weiterer Gegenstand der Erfindung in einem Verfahren zur Herstellung eines Überzuges auf einer Gleitfläche eines Trägermaterials, wobei das Verfahren folgende Schritte umfaßt: Bereitstellen des Trägermaterials in einer Aufdampskammer; Erzeugen von Chromdampf in der Kammer, damit das Chrom unter Bildung eines Überzuges auf der Gleitfläche des Trägermaterials abgeschieden wird; und Einführen von Stickstoff in die Kammer, während das Chrom auf der Gleitsläche des Trägermaterials abgeschieden wird, damit ein Chromnitrid, das mindestens einen Teil des Überzuges bildet, erzeugt und auf der Gleitfläche des Trägermaterials abgeschieden wird, wobei die Stick-

4

stoffkonzentration in der Kammer kontinuierlich derart erhöht wird, daß die Stickstoffkonzentration in dem Überzug von der Grenzfläche zwischen dem Trägermaterial und dem Überzug in Richtung auf die äußere Oberfläche des Überzuges kontinuierlich zunimmt. Bei einer bevorzugten Ausführungsform der Erfindung wird das Trägermaterial erhitzt, vorzugsweise auf eine Temperatur zwischen 200 und 600°C, während der Überzug gebildet wird. Das Verfahren kann vorzugsweise unter einer evakuierten nichtoxidierenden Atmosphäre durchgeführt werden, und die Stickstoffkonzentration kann kontinuierlich von 0 mPa auf 400 mPa verändert werden.

Es ist festgestellt worden, daß der gemäß der Erfindung hergestellte Überzug eine äußere Oberfläche hat, 15 deren Abriebfestigkeit besser ist als die eines harten nitrierten Chromüberzuges. Der Überzug hat in der Nähe des Trägermaterials einen hohen Chromgehalt, so daß er ein starkes Haftvermögen an dem Trägermaterial zeigt. Es ist deshalb unwahrscheinlich, daß sich der Überzug während der Anwendung von dem Trägermaterial abschält bzw. ablöst. Der äußere Bereich des Überzuges enthält hauptsächlich Chromnitrid wie z. B. CrN, Cr2N oder eine Mischung aus CrN und Cr2N. Der Überzug zeigt deshalb eine ausgezeichnete Abriebfestigkeit.

Die Temperatur des Trägermaterials hat einen Einfluß auf die Qualität des Überzuges. Es ist festgestellt worden, daß eine Temperatur von weniger als 200°C keinen Überzug mit einem in bedeutendem Maße verbesserten Haftvermögen an dem Trägermaterial liefert. Bei einer Temperatur von mehr als 600°C kann sich das Trägermaterial verformen, und die Oberflächenhärte des Überzuges kann abnehmen. Wenn die Stickstoffkonzentration über 400 mPa hinaus erhöht wird, besteht die Möglichkeit, daß in dem Überzug Poren erzeugt werden, wodurch eine Abnahme der Oberflächenhärte verursacht wird.

Entsprechend dem erfindungsgemäßen Verfahren wird mit der Abscheidung von Chrom begonnen, ohne 40 daß Stickstoff in die Kammer eingeführt wird, so daß auf der Oberstäche des Trägermaterials zunächst eine Schicht aus metallischem Chrom gebildet wird. Die Chromschicht, die als Grundschicht bezeichnet werden kann, hat einen Wärmeausdehnungskoeffizienten, der 45 dem des Trägermaterials nahe ist. Die Möglichkeit, daß sich der Überzug unter einer thermischen Wirkung von dem Trägermaterial abschält bzw. ablöst, ist deshalb sehr gering. Folglich kann ein verbessertes Haftvermögen erzielt werden. Ferner hat die chromreiche Schicht, 50 die dem Trägermaterial benachbart ist, eine ausgezeichnete Elastizität, wodurch die Beständigkeit des Überzuges gegen Abblättern bzw. Abschälen weiter verbessert wird.

Die Stickstoffkonzentration wird allmählich und kontinuierlich erhöht, während das Chrom abgeschieden wird, um den Überzug auf der Gleitfläche des Trägermaterials zu bilden. Ein Teil des verdampften Chroms wird in diesem Fall nitriert und auf dem Trägermaterial abgeschieden und bildet einen Teil des Überzugs. Die auf diese Weise gebildete Schicht des Überzuges, die als zweite Schicht bezeichnet werden kann, enthält eine Mischung aus Chrom und Chromnitrid und hat im Vergleich mit der Grundschicht aus Chrom, die dem Trägermaterial benachbart ist, eine größere Härte, so daß sie eine höhere Abriebfestigkeit als die Grundschicht zeigt. Ferner hat die zweite Schicht eine ausreichende Elastizität, so daß das Haftvermögen der Grundschicht durch

die zweite Schicht nicht beeinträchtigt wird.

Der erfindungsgemäße Überzug kann bei irgendeiner Art eines verschiebbaren Teils bzw. Gleitteils verwendet werden, beispielsweise bei einem Kolbenring und einem Ölring eines Verbrennungsmotors und bei einer Schiene, auf der ein Wälzteil bzw. Wälzkörper oder ein verschiebbares Teil bzw. Gleitteil bewegt wird.

Eine bevorzugte Ausführungsform der Erfindung wird nachstehend durch Beispiele unter Bezugnahme auf die beigefügten Zeichnungen näher erläutert.

Fig. 1 ist eine schematische Zeichnung einer Ionenplattiervorrichtung für die Herstellung des erfindungsgemäßen Überzuges.

Fig. 2 ist ein Dlagramm, das die Ergebnisse einer Röntgenanalyse des gemäß der Erfindung gebildeten Überzuges zeigt.

Fig. 3 ist ein Diagramm, das die Wirkungen der Stickstoffkonzentration auf die Abriebfestigkeit des Überzuges zeigt.

Nachstehend wird auf die Zeichnungen Bezug genommen, insbesondere auf Fig. 1, in der eine Ionenplattiervorrichtung gezeigt ist, die für die Erfindung angewendet werden kann. Die Vorrichtung enthält ein Gehäuse 9, in dem ein Tiegel 6 angeordnet ist. Der Tiegel 6 ist für die Aufnahme eines Metalls 5 bestimmt, das zum Aufdampfen verdampft werden soll. Gemäß der Erfindung ist das Metall 5 Chrom. Oberhalb des Tiegels 6 befindet sich ein Elektronenstrahlerzeuger (Elektronenkanone) 8, der dazu dient, dem Metall 5, das sich in dem Tiegel 6 befindet, einen Elektronenstrahl zuzuführen, damit das Metall 5 verdampft wird. Um den Tiegel 6 herum ist eine Kondensorspule 7 angeordnet, die zum Fokussieren bzw. Bündeln des Elektronenstrahls aus dem Elektronenstrahlerzeuger 8 auf das in dem Tiegel 6 befindliche Metall 5 dient.

Oberhalb des Tiegels 6 und des Elektronenstrahlerzeugers 8 ist eine Trägermetall- bzw. Grundmetall-Haltevorrichtung 2 angeordnet, die dazu dient, ein Trägerbzw. Grundmetall 1 zu halten, auf dem ein Überzug aus Chrom hergestellt werden soll. Zwischen dem Tiegel 6 und der Haltevorrichtung 2 ist eine Abdeckvorrichtung bzw. Blende 10 zurückziehbar angeordnet. Für die Einführung von Stickstoff in die in dem Gehäuse 9 befindliche Kammer ist ein Stickstoffeinführungsrohr 11 vorgesehen. Oberhalb der Trägermetall- bzw. Grundmetall-Haltevorrichtung 2 ist eine Erhitzungsvorrichtung 3 zum Erhitzen des auf der Haltevorrichtung 2 befindlichen Träger- bzw. Grundmetalls 1 angeordnet.

Als Träger- bzw. Grundmetall 1 kann beispiclsweise ein korrosionsbeständiger Stahl verwendet werden, der der Japanischen Industrienorm (JIS) SUS-440C entspricht. Das Träger- bzw. Grundmetall wird zu einem 50 mm breiten, 50 mm langen und 10 mm dicken Stück geschnitten, das auf die Trägermetall- bzw. Grundmetall-Haltevorrichtung 2 aufgelegt wird. Die in dem Gehäuse 9 befindliche Kammer wird dann evakuiert, und durch das Rohr 11 wird in die Kammer Argongas bis zur Erzielung eines Druckes von 13,3 Pa eingeführt. Zum Reinigen der Oberfläche des Träger- bzw. Grundmetalls 1 wird zwischen dem Träger- bzw. Grundmetall 1 und dem Gehäuse 9 eine elektrische Spannung angelegt, um mit dem Träger- bzw. Grundmetall 1 als Kathode eine elektrische Entladung zu erzeugen.

Das Träger- bzw. Grundmetall 1 wird dann auf eine Temperatur von 400°C erhitzt, und die in dem Gehäuse 9 befindliche Kammer wird bis zum Erreichen eines Drucks von 6,7 mPa evakuiert. Dann wird dem Chrom 3, das sich in dem Tiegel 6 befindet, durch den Elektronen-

6) Abrieb- bzw. Verschleißprüfung

Der Prüfkörper mit einem erfindungsgemäßen Überzug wurde einer Abrieb- bzw. Verschleißprüfung unterzogen. Zu diesem Zweck wurde der Prüfkörper in Form eines Stiftes hergestellt, der mit einer aus einem Stahl gemäß der Japanischen Industrienorm (JIS) FC-25 hergestellten Walze in Berührung gebracht wurde. Der Prüfkörper wurde unter einer Belastung mit 19,6 N gegen die Walze gepreßt, und die Walze wurde mit einer 10 linearen Geschwindigkeit von 0,25 m/s umlaufen gelassen. Als Schmiermittel wurde eine wäßrige Lösung von Schwefelsäure (pH-Wert: 2) verwendet. Als Vergleichs-Prüfkörper wurde ein Stift mit einer Hartverchromung hergestellt und derselben Prüfung unterzogen. Die Er- 15 gebnisse sind in Fig. 3 gezeigt.

Aus Fig. 3 geht hervor, daß der erfindungsgemäße Überzug im Vergleich mit einer Hartverchromung eine in beachtlichem Maße verbesserte Abriebfestigkeit zeigt. Die in Fig. 3 gezeigten Ergebnisse machen deut- 20 lich, daß der erfindungsgemäße Überzug in dem Bereich, wo der Überzug unter einem 133 bis 200 mPa betragenden Partialdruck des Stickstoffs hergestellt wurde, die höchste Abriebfestigkeit zeigt. Der Überzug enthält unter dieser Bedingung hauptsächlich Cr2N oder 25 Cr2N+CrN. Es versteht sich daher, daß der Partialdruck des Stickstoffs vorzugsweise in der Endstufe des Ionenplattierungsverfahrens bei einem Wert von 133 bis 200 mPa gehalten werden sollte.

Patentansprüche

1. Abriebfester Überzug, der Chrom und mindestens ein Chromnitrid enthält und der auf einem Trägermaterial gebildet ist, dadurch gekennzeich- 35 net, daß die Stickstoffkonzentration des Überzuges von der Grenzsläche zwischen dem Trägermaterial und dem Überzug in Richtung auf die äußere Oberfläche des Überzugs kontinuierlich zunimmt.

2. Abriebfester Überzug nach Anspruch I, dadurch 40 gekennzeichnet, daß der Überzug einen der äußeren Oberstäche benachbarten Bereich hat, der im wesentlichen eine Mischung aus Cr2N und CrN

3. Abriebfester Überzug nach Anspruch 1, dadurch 45 gekennzeichnet, daß der Überzug einen dem Trägermaterial benachbarten Bereich hat, der Chrom

4. Abriebfester Überzug nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß der Überzug einen der äuße- 50 ren Oberfläche benachbarten Bereich hat, der im wesentlichen aus mindestens einem aus CrN und Cr2N ausgewählten Chromnitrid besteht.

5. Abriebfester Überzug nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß der Überzug einen der äuße- 55 ren Oberstäche benachbarten Bereich hat, der im wesentlichen aus mindestens einem aus CrN und Cr2N ausgewählten Chromnitrid und einer Mischung aus Cr2N und CrN besteht.

6. Verwendung des abriebfesten Überzugs nach ei- 60 nem der vorgehenden Ansprüche 1 bis 5 für verschiebbare Teile bzw. Gleitteile, wobei der Überzug auf mindestens einer Gleitsläche des Gleitteils ausgebildet ist.

7. Verwendung nach Anspruch 6, dadurch gekenn- 65 zeichnet, daß das verschiebbare Teil bzw. Gleitteil ein Kolbenring eines Verbrennungsmotors ist

8. Verfahren zur Herstellung eines Überzuges auf

einer Gleitsläche eines Trägermaterials, gekennzeichnet durch die folgenden Schritte:

Bereitstellen des Trägermaterials in einer Aufdampfkammer:

Erzeugen von Chromdampf in der Kammer, damit das Chrom unter Bildung eines Überzuges auf der Gleitsläche des Trägermaterials abgeschieden wird; und

Einführen von Stickstoff in die Kammer, während das Chrom auf der Gleitfläche des Trägermaterials abgeschieden wird, damit ein Chromnitrid, das mindestens einen Teil des Überzugs bildet, erzeugt und auf der Gleitsläche des Trägermaterials abgeschieden wird, wobei die Stickstoffkonzentration in der Kammer kontinuierlich derart erhöht wird, daß die Stickstoffkonzentration in dem Überzug von der Grenzfläche zwischen dem Trägermaterial und dem Überzug in Richtung auf die außere Oberfläche des Überzuges kontinuierlich zunimmt.

9. Verfahren nach Anspruch 8, dadurch gekennzeichnet, daß das Trägermaterial erhitzt wird, wäh-

rend der Überzug gebildet wird.

10. Verfahren nach Anspruch 9, dadurch gekennzeichnet, daß das Trägermaterial auf eine Temperatur zwischen 200 und 600°C erhitzt wird.

11. Verfahren nach Anspruch 8, dadurch gekennzeichnet, daß es unter einer evakuierten nichtoxidierenden Atmosphäre durchgeführt wird und daß die Stickstoffkonzentration kontinuierlich von 0 mPa auf 400 mPa verändert wird.

12. Verfahren nach Anspruch 8, dadurch gekennzeichnet, daß die Stickstoffkonzentration kontinuierlich von 0 mPa auf 200 mPa verändert wird.

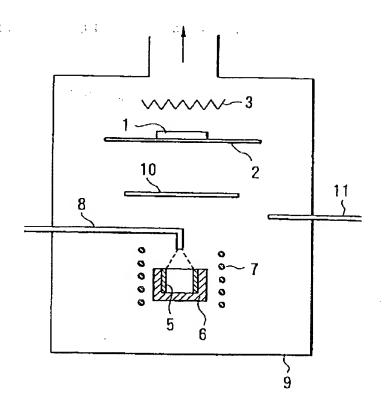
Hierzu 2 Seite(n) Zeichnungen

Nummer: Int. C1.5;

DE 41 12 422 C2 C 23 C 30/00

Veröffentlichungstag: 23. Juli 1992

FIG.1



Nummer: Int. CI.5:

DE 41 12 422 CZ C 23 C 30/00

Veröffentlichungstag: 23. Juli 1992

